FEB 26 98 14:55 FR INTELLECTUAL PROPERTY 13 322 7162 TO 1011441763253815 P.22/75

PATENT BUREAU OF JAPAN (JP) OFFICIAL PATENT REPORT (A)

Patent Application

Publication Number:

Sho 62-117620

Publication Date:

May 29, 1987

Number of Claims:

Total Number of Pages:

Request for Examination:

None

Int. Cl. 4 B 01 D 53/36 B 01 J 38/10

Inter-Office Number -8516-4D 7158-4G

Title of Invention:

A Method for Removing Nitrogen Oxides in

Gasoline Engine Exhaust Gas

Patent Application Number:

Sho 60-257734

Patent Application Date:

November 19, 1985

Inventor:

Tomohisa Ohata 2-7-1 Kitahirano

Himeji-shi

Koichi Saito

782-18 Yashirofujitoshi-cho

Himeji-shi

Akira Inoue

59-1 [kaganishimachi

Hirakata-shi

Applicant:

Nippon Shokubai Kagaku Kogyo, Ltd.

1 Koraibashi 5-chome Higashi-ku, Osaka-shi

Agent

Takeo Yamaguchi

# Description

### 1. Title of Invention:

A Method for Removing Nitrogen Oxides in Gasoline Engine Exhaust Gas

### 2. Claims

- (1) A method for removing nitrogen oxides in gasoline engine exhaust gas characterized by 1) oxidation absorption of nitrogen oxides in the exhaust gas accomplished by contacting a catalyst in the presence of oxygen for removing nitrogen oxide, and 2) regeneration of the oxidation absorption capability of the catalyst achieved by stopping the exhaust gas supply to the catalyst and processing the catalyst by contacting a gaseous reducer when the efficiency of nitrogen oxide absorption by the catalyst decreases.
- (2) The method described in Claim (1) characterized by (using) a catalyst made of a metal oxide or a composite oxide containing at least one element selected from a group consisting of manganese, iron, cobalt, nickel, copper, silver, zinc, chromium, molybdenum, tungsten, vanadium, niobium, tantalum, cerium, lanthanum, titanium, zirconium, aluminum, silicon, tin, lead, phosphorus, alkali earth metals consisting of magnesium, calcium, barium, and strontium, alkali metals consisting of lithium, sodium, potassium, rubidium, and cesium, and noble metals consisting of ruthenium, rhodium, pailadium, platinum, osmium, and iridium.

### 3. Explanation of The Invention

[Industrial Application Areas]

This invention concerns a method for removing nitrogen oxides (NO<sub>x</sub> hereafter) contained in exhaust gas from internal combustion engines, such as gasoline engines. operated in a lean-burn state.

A gasoline-engine vehicle engine system operated in a lean-burn state consumes a small amount of fuel, and the fuel economy of the engine is good. However, removal of nitrogen oxides has been considered difficult because of the excess amount of oxygen existing in the exhaust gas.

This invention was devised to solve this problem, and is related to a method for removing  $NO_X$  in oxygen-containing exhaust gas from gasoline engines, etc.

[Conventional Technology]

()

Adsorption, absorption, and catalytic reduction methods are the known methods for removing NO<sub>X</sub> from exhaust gas. Among these methods, the catalytic reduction method is currently the most popular denitration technology because the volume of exhaust gas processing is large, waste water treatment is not necessary, and it is technically and economically most advantageous.

The catalytic reduction method is classified into a non-selective catalytic reduction method using hydrocarbons (such as methane, LPG, gasoline, light oil, and kerosene), hydrogen, or carbon monoxide as the reducer, and a selective catalytic reduction method using ammonia as the reducer.

In the former case,  $NO_X$  must be reduced by adding a sufficient amount of reducers to the oxygen-containing exhaust gas to react with the oxygen. In the latter case,  $NO_X$  is selectively removed even from exhaust gas containing high-concentration oxygen.

The former non-selective catalytic reduction method is pnmarily used for removing  $NO_X$  in automobile exhaust gases in a reducing atmosphere containing almost no oxygen. The latter selective catalytic reduction method is used for removing  $NO_X$  from exhaust

gases discharged from fixed combustion equipment in thermal power plants and various types of factories.

[Problems This Invention Intends to Solve]

However, the catalytic reduction methods, which are the most popular denitration technology at present, still have some problems.

The non-selective catalytic reduction method is economically disadvantageous because a large amount of reducer is needed when the oxygen concentration in the exhaust gas is high. With regard to the selective catalytic reduction method using ammonia, supplying ammonia to moving NO<sub>X</sub> sources, such as automobiles, is difficult. There are also the problems of decreasing catalyst activity and secondary pollution caused by discharging unreacted ammonia for fixed sources of NO<sub>X</sub>. Many problems still need to be solved with the catalytic reduction methods, which are the most popular denitration technology at present.

The absorption method and the adsorption method are major denitration technologies other than the catalytic reduction method.

The absorption method is classified into both an oxidation absorption method, in which NO<sub>X</sub> is oxidized and absorbed, and a reduction absorption method, in which NO<sub>X</sub> is absorbed and reduced. The oxidation absorption method includes an absorbing method using an alkaline aqueous solution made of an oxidizing agent, such as sodium hypochlorite, hydrogen peroxide, sodium bichromate, and potassium permanganate, an absorbing method using an alkaline aqueous solution after oxidation with ozone or by contact oxidation, and a collection method in an arimonium nitrate form created by reaction with aimmonia after oxidation by electron beam irradiation. The reduction absorption

method includes a method to reduce NO<sub>X</sub> to nitrogen by contacting an aqueous solution containing a reducer, such as sodium sulfite, sodium thiosulfate, and sodium sulfide, and a method to absorb NO<sub>X</sub> with an iron complex salt, reduce with coexisting sulfur dioxide, and then absorb with an alkaline aqueous solution. The efficiency of these absorption methods is low when the gas volume is large because the NO<sub>X</sub> concentration is dilute. Therefore, the unit is large. It is not economical because the oxidizers and reducers are expensive. Waste water processing of the aqueous solution used for absorption or handling of the ammonium nitrate byproduct must be considered. The large size of the unit is a problem when the amount of exhaust gas is small or for moving sources.

The adsorption method uses synthetic zeolite, activated carbon, or an ion-exchange resin as an adsorber to remove  $NO_X$  by adsorption. However, absorption efficiency, which is strongly influenced by coexisting gases such as sulfur compounds or water vapor, due to the adsorption capacity limitation, decreases in a short operation time. The adsorber must be exchanged, or adsorbed substances must be released by heating, etc., and the released gas must be processed. Generally, the processing capacity is low and the unit size is large. This method has not been adopted for practical use because of these problems.

Each of these methods has various problems.

As described above, there has not been any appropriate method for removing NO<sub>X</sub> in oxygen-containing exhaust gas from gasoline engines, etc., operated in a lean-burn state. This invention provides a practical, new denitration method in view of the problems described above.

### [Means to Solve The Problems]

This invention provides a method for removing NO<sub>X</sub> from NO<sub>X</sub> containing gas characterized by oxidation absorption of NO<sub>X</sub> in exhaust gas by contacting a catalyst in the presence of oxygen for removing NO<sub>X</sub> and regeneration of the oxidation absorption capability of the catalyst achieved by stopping the exhaust gas supply to the catalyst and processing the catalyst by contacting a gaseous reducer when the efficiency of NO<sub>X</sub> absorption by the catalyst has decreased. When NO<sub>X</sub> in exhaust gas is adsorbed by using conventional gas adsorbers, the adsorption mechanism is simple physical adsorption, and there is a limit to the NO<sub>X</sub> concentration in the residual gas due to the adsorption equilibrium. The adsorption capacity is strongly influenced by environmental conditions, such as temperature, humidity, and coexisting gases. One disadvantage is that a large unit is needed because the NO<sub>X</sub> absorption capacity easily decreases.

The primary characteristic of this invention is that  $NO_X$  in exhaust gas is oxidized and absorbed by a catalyst in the presence of oxygen. Because of the oxidation absorption of  $NO_X$  by a catalyst, the adsorption capacity of  $NO_X$  is relatively immune to environmental conditions and very dilute  $NO_X$  can be removed by absorption. Therefore, exhaust gas can be treated by a smaller unit in comparison with the methods using conventional gas adsorbers. Hence, this method is economical.

The absorption mechanism of  $NO_X$  is apparently not a simple physical adsorption and is a certain kind of chemical adsorption with strong adsorption potential given by the catalyst.

The second characteristic of this invention is regeneration of a catalyst with decreased removal efficiency using a gaseous reducer, such as hydrogen.

The method of reducing NO<sub>X</sub> using a reducer, such as hydrogen, is well known as a non-selective catalyst reduction method. According to this method, NO<sub>X</sub> is reduced by adding a sufficient amount of reducer to react with oxygen when a large amount of oxygen exists in the exhaust gas. The consumption of a large amount of reducer is not economical. Therefore, the non-selective catalytic reduction method has been adopted only when there is no coexisting oxygen or after the oxygen concentration is decreased to the extent possible.

According to the method of this invention, consumption of the reducer is limited to the amount needed for reducing and removing NO<sub>x</sub> absorbed by the catalyst. This amount is very small, therefore, this method is very economical. This method may be considered a selective catalytic reduction method because consumption of the reducer is the same as in the selective reduction methods.

This invention is explained in detail below. One practical application example is shown in Fig. 1.

Exhaust gas discharged from the manifold is introduced to the oxidation catalyst, where carbon monoxide is converted to carbon dioxide and various hydrocarbons are converted to carbon dioxide and water. Catalyst A and catalyst B are arranged in parallel to oxidize and absorb nitrogen oxides. Exhaust gas is delivered to either catalyst A or catalyst B by a switch valve.

The exhaust gas is guided to one catalyst layer for a set period of time, then guided to the other catalyst by the switch valve. The catalyst layer not receiving exhaust gas is regenerated by hydrogen introduced from a hydrogen generator.

The catalyst used in this invention is made of a metal oxide or a composite oxide containing at least one element selected from a group consisting of manganese, iron, cobalt, nickel, copper, silver, zinc, chromium, molybdenum, tungsten, vanadium, niobium, tantalum, cerium, lanthanum, titanium, zirconium, aluminum, silicon, tin, lead, phosphorus, alkali earth metals such as magnesium, calcium, barium, and strontium, alkali metals such as lithium, sodium, potassium, rubidium, and cesium, and noble metals such as ruthenium, rhodium, palladium, platinum, osmium, and iridium.

The catalyst shape may be pellet, pipe, plate, grid, ribbon, corrugated plate, or doughnut shape, or any other shape. Catalysts can be made by coating a catalytic component on a grid-like cordierite, mullite, or alumina carrier, or a net- or plate-shape metal substrate.

There is no specific limitation to the physical properties of the catalyst; one with a large BET specific surface area is recommended.

The exhaust gas concentrations treated by the method of this invention are 0.01 to 6.000 ppm nitrogen oxides (NO equivalent), 0 to 2,500 ppm sulfur oxides (SO<sub>2</sub> equivalent), 0.1 to 21 vol.% oxygen. 1 to 15 vol.% carbon dioxide, and 1 to 15 vol.% water vapor. Ordinary exhaust gases from boilers, automobiles, and home heating units are in this range. The gas composition, however, is not specified. The processing temperature range is 150 to 800°C; the 200 to 700°C range is preferred. The space velocity range is 1,000 to 300,000 Hr<sup>-1</sup>; the 2,000 to 100,000 Hr<sup>-1</sup> range is preferred. There is no particular limit to the processing capacity, but the 0.01 to 10 kg/cm<sup>2</sup> range is preferred. The processing time is related to the NO<sub>X</sub> concentration in the exhaust gas; there is no particular limit.

The processing conditions for using the reducer vary depending on the type and nature of the exhaust gas. The types of reducers to be used are ordinary reducers, such as hydrogen, ammonia, carbon monoxide, and methane. Hydrogen is preferable in view of handling and secondary pollution problems. Hydrogen can be generated easily by electrolysis of water (steam reform of methanol), etc.

There is no particular limit to the reducer concentration. It may be used by diluting with an inert gas, such as nitrogen. The reducing temperature is 150 to 800°C; the 200 to 700°C range is preferred. The space velocity is related to the reducer concentration; the 10 to 100,000 Hr<sup>-1</sup> range is preferred. There is no particular limit to the processing time; the preferred range is one minute to one hour.

This invention is explained in more detail using an application example. This invention, however, is not limited to this example.

## Application Example 1

A catalyst was made by coating 510 g of LaFeO<sub>3</sub> as the catalytic material on a cordiente honeycomb (6.68 inch x 3.18 inch) ø x 5.65 inch L, 400 cells/square inch) made by Nippon Gaishi.

Two identical catalysts were made and installed in parallel in the exhaust line of a gasoline engine. The exhaust gas flowed alternately in 10-minute intervals.

 $H_2$  gas obtained by electrolysis of water was supplied from the  $H_2$  reservoir to the catalysts not flowing gas at a rate of 3 l/min to remove the oxidized and adhered  $NO_X$  by reduction. The  $NO_X$  concentration in the discharged exhaust gas was measured using a

chemical luminescence type analyzer. The  $NO_X$  removal efficiency was calculated from the  $NO_X$  concentration in the inlet gas and the  $NO_X$  concentration in the outlet gas.

The gasoline engine used in the experiment, the driving condition, and the exhaust gas condition were as follows.

# Engine used: Displacement 2000 cc

4 cycle, EFI specification

Driving condition

: 2500 rpm x -200 mmHg constant speed.

1

Catalyst inlet temperature : 400°C

Inlet gas concentration :  $NO_X = 700 \text{ ppm}$ 

Air-fuel ratio

: A/F = 19.0

The 10-minute average of the  $NO_X$  concentration in the exhaust gas was 100 ppm. Therefore, the NO purification rate was approximately 86%.

# [Effect of The Invention]

As explained above, the nitrogen oxide removal method of this invention has the following characteristics.

- Nitrogen oxides could not be purified by conventional exhaust gas purification systems in an excess oxygen state, but nitrogen oxides can be processed by the method of this invention. Carbon monoxide and hydrocarbons can be removed by a combination with an oxidation catalyst. Thus, the exhaust gas regulations for automobiles can be met.
- The processing unit needs not be large, thus, is economical. (2)

- (3) A small amount of nitrogen oxide reducer is needed. Hence, it is economical.
- (4) Secondary processing is not necessary because byproducts and waste water are not generated.

### 4. Explanation of The Figure

Figure 1 is a block diagram showing an application example of this invention.

 $C_1$  and  $C_2$  in the figure are gas flow switch valves.

Applicant

Nippon Shokubai Kogyo, Ltd.

Agent

Takeo Yamaguchi

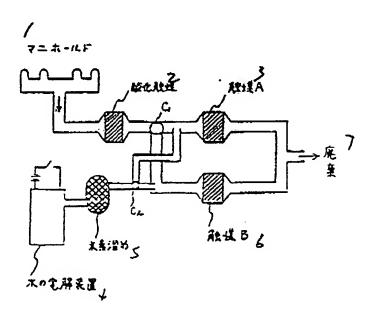


Fig. 1

1... Manifold; 2... Oxidation catalyst; 3... Catalyst A; 4... Electrolysis of water:

5... Hydrogen reservoir; 6... Catalyst B; 7... Discharge

# THIS PAGE BLANK (USPTO)

⑪特許出願公開

# ⑫公開特許公報(A)

昭62-117620

@Int\_Cl.4

識別記号

庁内整理番号

④公開 昭和62年(1987)5月29日

B 01 D 53/36 B 01 J 38/10 101

Z-8516-4D 7158-4G

審査請求 未請求 発明の数 1 (全5頁)

図発明の名称

ガソリンエンジン排ガス中の窒素酸化物を除去する方法

②特 願 昭60-257734

**郊出** 願 昭60(1985)11月19日

②発明者 大

知 久

姫路市北平野2-7-1

⑫発 明 者 斉 藤

皓一

姫路市八代富士才町782-18

②発明者 井 上

明

枚方市伊加賀西町59-1

⑪出 願 人 日本触媒化学工業株式

幡

大阪市東区高麗橋5丁目1番地

会社

迎代 理 人 山 口 剛 男

n a 2

1. 発明の名称

ガソリンエンジン排ガス中の 33 素酸化物を 除去する方法

### 2. 特許請求の範囲

(1) ガソリンエンジン排ガス中の窒素酸化物を 酸素存在下、触染と接触せしめることに素酸化物、 破点、放射性の吸性しめ、酸排ガスより窒素酸化物、 破点、放射性の窒素酸化物吸吸が多数で 点で排ガスの放射上通過をと変素低化の湿元除亡 を用いて放媒に蓄積された窒素低化物を運元除亡 することにより、放媒の を収慮を することを特徴とするガソリンエンジン排ガス中の窒 表 酸化物を除去する方法。

(2) 当該触媒が、マンガン、鉄、コバルト、ニッケル、锅、銀、亜鉛、クロム、モリブデン・タングステン、バナジウム、ニオブ、タンタル、セリウム、ランタン、チタン、ジルコニウム、アルミニウム、ケイ森、スズ、鉛、リン、イオウ、カルシウム、マグネシウム、ストロンチウム、バリ

ウムよりなるアルカリ土類金属、リチウム・ナトリウム・カリウム・ルビジウム、セシウム・りなるアルカリ金属および白金・パラジウム・ロジウム・ルテニウムよりなる別金属の群から選ばれた少なくとも1種の元素の金属・酸化物または複合酸化物から成ることを特徴とする特許請求の範囲(1) 記載の方法。

3. 発明の詳細な説明

[産業上の利用分野]

本発明は、燃料希荷状態で運転されるガソリンエンジンなどの内燃機関からの排ガス中の窓素酸化物(以下NOx とする。)を除去する方法に関する。

ガソリンエンジン車において、燃料希薄状態で運転されるエンジンシステムは燃料消費量が少なく燃料効率の良いエンジンである。しかし、排ガス中に酸素が過剰に存在するために窒素酸化物の除去は困難とされていた。

本発明は、これに応えるものであり、ガソリン エンジン等から排出される酸素含有排ガス中の NO×を除去する方法に関するものである。 [従来の技術]

排ガス中のNO×除去法としては、大別して吸 対法、吸収法及び接触還元法などがあるが、接触 還元法が排ガス処理虽が大きく、かつ廃水処理も 不用であり、技術的、経済的にも有利であるため 現在の脱硝技術の主流をなしている。

接触還元法には還元剤としてメタン、LPG・ガソリン、軽油、灯油等の炭化水素、水素あるいは一酸化炭素を用いる非選択的接触還元法と、還元剤としてアンモニアを用いる選択的接触還元法とがある。

前者の場合、酸素を含む排ガスには酸素と反応するに十分な遠元剤を投入し、NOx を違元するのに対して後者の場合、高濃度の酸素を含む排ガスでもNOx を選択的に除去できる。

前者の非選択的接触還元法は内燃機関、主として自動車排ガスのNOx 除去に酸素がほとんどない遅元雰囲気下で用いられており、また、後者の選択的接触還元法は、火力発電所などをはじめ各

ウム、過酸化水素、重クロム酸ナトリウム、ある いは過マンガン酸カリウムなどの酸化剤を含むア ルカリ性水溶液で吸収する方法、他には、オゾン あるいは接触酸化などにより酸化した後でアルカ リ水溶液で吸収する方法、電子線照射により酸化 した後アンモニアと反応させ硝安で捕災する方法 などである。また、還元吸収法は、たとえば亜硫 酸ナトリウム、チオ硫酸ナトリウム。硫化ナトリ ウムなどの湿元剤を含む水溶液に接触させNOx を窒素に運元して除去する方法、他には、NOx を鉄の錯塩等で吸収し、共存する亜硫酸ガスで遅 元しアルカリ水溶液で吸収する方法などである。 これらの吸収法はガス母が大きい排ガスの場合 NOx の濃度が希薄なため吸収効率が悪く、装置 が大規模になるし、使用する酸化剤、あるいは退 元剤が髙価であるため軽済上問題があるし、さら に吸収に用いた水溶液の搾水処理、あるいは、副 生する硝安の収扱いなどにも配慮する必要がある。 また、ガス造が多い排ガスの場合、あるいは移動 充生源の場合などは大規模な装置であることが問

極工場の固定燃焼装置から排出される排ガスの NOx 除去に用いられている。

[ 発明が解決しようとする問題点]

現在、主流をなしている脱硝技術、すなわち、接触還元法にも問題点がないわけでもない。

一方、接触還元法以外の脱硝技術の主なものは 吸収法と吸着法がある。

まず吸収法は、NOx を酸化し吸収する酸化吸収法とNOx を吸収し還元する還元吸収法とがあるが、酸化吸収法は、たとえば次亜塩素酸ナトリ

題となり、いずれの場合も実用化に至っていない。

つぎに吸着法は、合成ゼオライト・結性使あるいはイオン交換樹脂などを吸着剤として相替にいるが、現界があるため、共存ガスたとえばはとと異なるが、共存ガスを使用のいはというでは、大変気をであるが、使用のははというでは、大変気がある。とののののでは、大変などのののでは、大変などのでは、ないのでは、大変などのでは、ないのでは、大変などのでは、ないのでは、大変などのでは、ないのでは、大変などのでは、ないのでは、大変などのでは、ないない。

以上、いずれの方法でも問題点は多い。

以上述べてきたように燃料希神状態で運転されるがソリンエンジン等の酸素含有排ガス中のNO×除去法は適切な方法がなく、本発明は、上記の点に鑑み、実用的かつ新しい脱硝方法を提供するものである。

[問題点を解決するための手段]

木発明の方法は排ガス中のNOx を酸素存在下、 触媒と接触させることにより酸化吸収させ、該排 ガスよりNOXを除去し、触媒のの気体が元利した時があるととのの気体が元利をといるないの気を関係を対したの気を関係を対したの気をはないの気をはないのでは、ないではないのでは、ないでは、ないのでは、ないのでは、ないのでは、ないのでは、ないのでは、ないのでは、ないで

本発明の第1の特徴は排ガス中のNOxを酸系存在下触媒によって酸化吸収することにある。NOxを触媒によって酸化吸収するために、NOxの吸者能は外部環境条件に比較的影響を受けにくく、かつ極めて希薄な濃度のNOxでも吸収除去することが可能である。それ故に従来のガス吸者剤を用いる方法に比べ、小規模な装置で排ガス処理が可能となり経済的に有利である。

あると言える。

. . .

以下本発明を詳細に説明する。

具体的な使用例を第1図に示した。

マニホールドから排出された排ガスは酸化触媒に導かれ、一酸化炭素は二酸化炭素に変換し、各種のハイドロカーボンは二酸化炭素と水に変換する。触媒A、触媒B、は窒素酸化物を酸化吸収する触媒であり、並行に配列され、切り換えパルケで排ガスは触媒A、触媒B、いずれかの触媒質に導かれる。

一方の触媒層に一定時間導入されたのちに、切り換えパルプで他方の触媒層に導入される。排ガスが通過してない触媒層は水素発生装置から発生した水素を導入し再生される。

次に、本発明に使用する触媒はマンガン。鉄、コバルト・ニッケル、絹、銀、亜鉛、クロム、モリプデン、タングステン、バナジウム、ニオブ、タンタル、セリウム、ランタン、チタン、ジルコニウム、アルミニウム、ケイ素、スズ、鉛、リン、イオウ、カルシウム、マグネシウム、ストロンチ

NOx の吸収機構については、単なる物理的吸着ではなく、触媒と何らかの型で強く吸着した化学的吸着であると思われる。

本発明の第2の特徴は除去効率の低下した肢媒を水素等の気体状違元剤を用いて再生する点にある。

NOxを水煮等の湿元剂を用いて湿元する方法については非選択的接触還元法として広く知られている方法であるが、この方法では、酸素ががよりない。 NOx を湿元するために十分な湿元剂を投入し、NOx を湿元するために湿元剤を多量に消費する点、軽済的でなく、非合い接触湿元法の使用は酸素が共存しない場合に限られていた。

本発明の方法では退元剤の消費量は触媒に吸収されたNOxを退元除去するに必要な量であり模めて少量であるため、経済上非常に有利である。 又還元剤の消費量が選択的退元法と同等である点で本発明の方法は選択的接触退元法に属す方法で

ウム、パリウムよりなるアルカリ土類金属、リチウム、ナトリウム、カリウム、ルビジウム、セシウムよりなるアルカリ金属および賃金属の群から選ばれた少なくとも 1 種の元素の金属、酸化物または複合酸化物から成る組成物である。

触媒の形状として、ペレット状、パイプ状、板状、格子状、リボン状、波板状、ドーナツ状、その他一体化成形されたもの等を適宜選ぶことができる。又、コージェライト、ムライトあるいはアルミナ等の格子状の担体および金襴、板等の金属型材上に触媒組成物を被留する触媒調製法も採用できる。

完成した触媒の物性については特に限定はないが、BET比表面積が大きい程好ましい。

本発明の方法が使用される処理の対象となる排 ガス組成としては、窒素酸化物(NOに換貸して) 0.01 ~ 6.000ppm , 硫黄酸化物(SO2 に換貸 して) 0~ 2.500ppm , 酸素 0.1~21容量%,炭 酸ガス 1~15容量%および水蒸気 1~15容量% P 度含有するものである。通常のポイラー排ガス,

自動車排ガス、家庭用の暖房器具の排ガスはこの 範囲に入るが、特にガス組成を限定しない。次に 処理温度は150 ~ 800℃、特に 200~ 700℃が好 ましく、空間速度は1000~ 300,000H r<sup>-1</sup>、特に 2,000~ 100,000H r -1の範囲が好適である。処 理能力は特に限定はないが、 0.01 ~10kg/ciの 範囲が好ましい。処理時間は排ガス中のNO× 激 度に関係するものであるため特に限定はない。

また、遠元削を用いる処理条件としては排ガス の種類、性状によって異なるが、まず還元剤の種 類は水素、アンモニア、一酸化炭素、メタン等の 炭化水素等の通常の遅元剤を使用できるが、取扱 いや2次公害の点で水素が最も好ましい。水素の 場合、水の電気分解(メタノールのスチームリフ ォーム) 等で簡単に発生することが可能であるか らである。

還元剤の濃度は、特に限定はないが、窒素等の 不活性ガスで希釈して用いることもできる。次に 還元温度は 150~ 800℃特に 200~ 700℃が好ま しく、空間速度は遠元剤の濃度に関係するもので

NOx 濃度からNOx の浄化率を10分間の積算 値で算出した。

該実験に用いたガソリンエンジン及び運転条件。 排ガス条件は下記の通りである。

使用エンジン: 排気型 2000cc

4サイクル、EFI 仕様

: 2500rpm × -200mm Hg一定回転 運転条件

触媒入口温度: 400℃

入口ガス濃度: NOx = 700ppm

空 燃 費 : A/F = 19.0

排出ガス中のNOx 濃度は、10分間の平均濃 度で100ppm であった。従ってNO× 浄化率は 約86%であった。

### [発明の効果]

以上説明したような木発明の窒素酸化物除去方 法については、下記に列記するように種々の特徴 を有するものである。

(1) 従来の排ガス浄化システムでは、酸素過剰 雰囲気では窒素酸化物の浄化が出来なかっ たが、木発明の方法により窒素酸化物の処 あるが、10~ 100,000H r - 1 の範囲が好適である。 処理時間は特に限定はないが1分~1時間の範囲 が好ましい。

以下に実施例を用いて木発明をさらに詳細に説 明するが、本発明はこれら実施例のみに限定され るものではない。

### 実施例 1

日本母子製のコージェライトハニカム ( ( 6.6 8  $4 \times 9 \times 3.18 \ 4 \times 9)^{\phi} \times 5.65 \ 4 \times 9 L$ 400セル/平方インチ)に、触媒物質として LaFeOs の組成物510gを担持して触媒を

同じものを2個作製し、並列にガソリンエンジ ンの排気ラインに装着し、10分周間隔で交互に 排ガスを通過させた。

ガスを通過させていない触媒は、水の電解から えた日2 ガスを日2 溜めから毎分21で供給し、 酸化吸着したNOxを退元除去した。排出される 排ガス中のNOx濃度をケミルミ式分析計で測定 した。入口ガス中のNOx 濃度と、出口ガス中の

理が可能となった。

さらに、酸化触媒と組合わせることにより、 一酸化炭素、炭化水素を除去出来、自動車 排ガス規制を満足出来る。

- (2) 処理装置が大規模にならず、経済的である。
- (3) 窒素酸化物の選元剤が少量で処理出来るの で経済的である。
- (4) 副生物、魔水が出ないので、2次処理が不 変である。

#### 4. 図面の簡単な説明

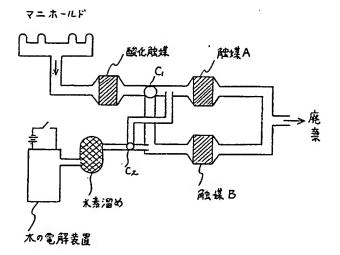
第1図は木発明の実施の1例を示すプロック図

図中 C 1 および C 2 はガス流路の切り換えバル **ブである。** 

# 特許出願人 日本放煤化学工業株式会社

出 原 人

第1図



# THIS PAGE BLANK (USPTO)